30. 9. 2004

日本国特許庁 JAPAN PATENT OFFICE

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出 願 年 月 日
Date of Application:

2003年10月29日

NEC'D 26 NOV 2004

出 願 番 号 Application Number:

特願2003-369296

[ST. 10/C]:

[JP2003-369296]

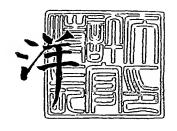
出 願 人
Applicant(s):

株式会社エクセディ

PRIORITY DOCUMENT SUBMITTED OR TRANSMITTED IN COMPLIANCE WITH RITT 17 1(a) OR (b)

特許庁長官 Commissioner, Japan Patent Office 2004年11月12日





【書類名】 特許願 【整理番号】 ED030115P 平成15年10月29日 【提出日】 【あて先】 特許庁長官 殿 【国際特許分類】 F16H 41/28 【発明者】 大阪府寝屋川市木田元宮1丁目1番1号 株式会社エクセディ内 【住所又は居所】 【氏名】 村田 維久男 【特許出願人】 【識別番号】 000149033 【氏名又は名称】 株式会社エクセディ 【代理人】 【識別番号】 100094145 【弁理士】 小野 由己男 【氏名又は名称】 【連絡先】 06-6316-5533【選任した代理人】 【識別番号】 100111187 【弁理士】 【氏名又は名称】 加藤 秀忠 【選任した代理人】 【識別番号】 100121120 【弁理士】 【氏名又は名称】 渡辺 尚 【手数料の表示】 【予納台帳番号】 020905 【納付金額】 21,000円 【提出物件の目録】 【物件名】 特許請求の範囲 1 【物件名】 明細書 1

【物件名】

【物件名】

図面 1

要約書 1

【書類名】特許請求の範囲

【請求項1】

トルクコンバータのタービンシェルと、前記タービンシェルの内面に固定される複数のブレードと、前記タービンシェルの背面に固定されるロックアップ装置のドリプンプレートとから構成される回転体の製造方法であって、

前記タービンシェルに前記ドリプンプレートを固定する第1工程と、

前記タービンシェル及び複数のプレードを加熱して前記タービンシェルに前記複数のプレードをロウ付けにより固定する第2工程と、

前記第2工程の後に前記回転体の急冷を行う第3工程と、

を備えたトルクコンバータの回転体の製造方法。

【請求項2】

前記第3工程では、前記第2工程において前記回転体が冷却されて所定温度まで達した時点で前記回転体を急冷する、請求項1に記載のトルクコンバータの回転体の製造方法。

【請求項3】

前記第2工程では、前記回転体の温度が少なくとも前記ロウ付けに用いられるロウ材の 融点に達するまで加熱して前記ロウ付けを行い、

前記第3工程では、前記第2工程において前記回転体の温度が前記ドリブンプレートの 焼き入れ適正温度または力学的溶融温度に達するまで冷却された時点で前記回転体を急冷 する、

請求項1または2に記載のトルクコンバータの回転体の製造方法。

【請求項4】

前記第3工程では、前記回転体の温度分布を100℃以内に保った状態で前記焼き入れ 適正温度または力学的溶融温度まで前記回転体を冷却する、請求項3に記載のトルクコン バータの回転体の製造方法。

【請求項5】

前記タービンシェル及び複数のブレードは、極軟鋼製である、請求項1から4のいずれかに記載のトルクコンバータの回転体の製造方法。

【請求項6】

請求項1から5のいずれかに記載の方法により製造された、トルクコンバータの回転体

【書類名】明細書

【発明の名称】トルクコンバータの回転体の製造方法、及びその製造方法により製造されたトルクコンバータの回転体

【技術分野】

[0001]

本発明は、トルクコンバータの回転体の製造方法、特に、タービンシェル、複数のプレード及びドリプンプレートとから構成される回転体の製造方法に関する。

[0002]

また、本発明は、このような製造方法により製造されたトルクコンバータの回転体に関する。

【背景技術】

[0003]

トルクコンバータは、3種の羽根車(インペラー、タービン、ステータ)を作動油室内部に有し、作動油により入力側回転体から出力側回転体にトルクを伝達する装置である。タービンは、出力側部材に連結されており、タービンシェルと、複数のタービンプレードとを備えている。タービンシェルは、エンジン側のフロントカバー側に膨らんだ形状を有する環状部材である。複数のタービンプレードは、タービンシェルの内面に放射状に配置されて固定されている。

[0004]

従来のトルクコンバータとして、流体のスリップによるエネルギーロスを防止するためのロックアップ装置を備えたものが既に提案されている(例えば、特許文献 1 参照。)。ロックアップ装置は、一般に、タービンシェルとフロントカバーとの間に配置されており、ピストン(ドライブプレート)と、ドリブンプレートと、トーションスプリングとを備えている。ピストンは、フロントカバー側に配置されており、装置作動時に、フロントカバーに押し付けられて一体に回転する。ドリブンプレートは、ピストンの駆動力をタービンシェル側に伝達するための環状プレート部材である。トーションスプリングは、ピストンとドリブンプレートとを回転方向に弾性的に連結する。

[0005]

このようなロックアップ装置を備えたトルクコンバータでは、ドリブンプレートはタービンシェルの背面(フロントカバー側の面)に固定され、一方、タービンシェルの内面には(出力側部材の面)複数のタービンブレードが固定されており、タービンシェル、ドリブンプレート及びタービンブレードが一体となった1つの回転体が形成されている。このような回転体を製造する場合は、例えば、まず、ドリブンプレートをタービンシェルの背面にスポット溶接により固定する。次いで、タービンシェルの内面にロウ材を介して複数のタービンブレードを配置し、タービンシェル及びドリブンプレートの一体物ごと所定の炉内で加熱することにより口ウ付けを行う。

[0006]

また、この種のロックアップ装置では、ドリブンプレートは、連結作動時にトーションスプリングが伸縮することにより回転方向に繰り返し押圧されることから、トーションスプリングが当接する部分は、高い強度を有していることが要求される。そこで、従来は、タービンシェルにタービンプレードをロウ付けした後にドリブンプレートに対しいわゆる高周波焼き入れをさらに行うことで、ドリブンのプレートの強度を確保していた。

【特許文献1】特開平5-71612号公報

【発明の開示】

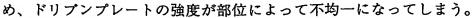
【発明が解決しようとする課題】

[0007]

上記従来の回転体の製造方法では、工程数が多く、エネルギー消費量も大きいことから、製造コストが増大する。

[0008]

また、上記製造方法では、髙周波焼き入れは、ロウ付けと異なって局部的に行われるた



[0009]

さらに、上記製造方法では、タービンシェル及びタービンブレードは、高張力性素材で構成されている場合でも、ロウ付けの際の加熱処理によってその特性が失われ、耐久性、強度等が低下してしまう場合がある。

[0010]

本発明の目的は、トルクコンバータの回転体の製造に係るコストを低減することにある。また、本発明の他の目的は、ドリブンプレートの強度をばらつきを抑えて向上させることにある。さらに、本発明の他の目的は、タービンシェル及びタービンブレードの機械的特性を回復させると共にロウ付け時の歪みを低減させることにある。

【課題を解決するための手段】

[0011]

請求項1に記載のトルクコンバータの回転体の製造方法は、トルクコンバータのタービンシェルと、タービンシェルの内面に固定される複数のブレードと、タービンシェルの背面に固定されるロックアップ装置のドリブンプレートとから構成される回転体の製造方法であって、第1工程と、第2工程と、第3工程とを備えている。第1工程では、タービンシェルにドリブンプレートを固定する。第2工程では、タービンシェル及び複数のブレードを加熱してタービンシェルに複数のブレードをロウ付けにより固定する。第3工程では、第2工程の後に回転体の急冷を行う。

[0012]

請求項2に記載のトルクコンバータの回転体の製造方法は、請求項1の方法において、 第3工程では、第2工程において回転体が冷却されて所定温度まで達した後直ちに回転体 を急冷する。

[0013]

請求項3に記載のトルクコンバータの回転体の製造方法は、請求項1または2の方法において、第2工程では、回転体を少なくとも口う付けに用いられるロウ材の融点に達するまで、好ましくは1100℃まで加熱して口う付けを行う。第3工程では、第2工程において回転体がドリブンプレートの焼き入れ適正温度または力学的溶融温度に達するまで、好ましくは850℃まで冷却された時点で回転体を急冷する。

[0014]

請求項4に記載のトルクコンバータの回転体の製造方法は、請求項3の方法において、 第3工程では、歪みの発生を抑えるために、回転体の温度分布を40℃~100℃以内に 保った状態で回転体を焼き入れ適正温度または力学的溶融温度(TM温度)まで冷却する

[0015]

請求項5に記載のトルクコンバータの回転体の製造方法は、請求項1から4のいずれかの方法において、タービンシェル及び複数のブレードは、極軟鋼性である。

[0016]

請求項6に記載のトルクコンバータの回転体は、請求項1から5のいずれかの方法により製造されたものである。

【発明の効果】

[0017]

請求項1の製造方法によれば、ドリブンプレートは、熱処理の際の熱量を利用して回転体ごと焼き入れすることによってドリブンプレートが焼き入れされるため、ロウ付けの後で別途高周波焼き入れを行う工程を省略することができる。したがって、ここでは、工程数を減らせるとともにエネルギーの消費量を抑制して、製造コストを低減することができる。

[0018]

また、この方法によれば、ドリプンプレート全体に対して焼き入れが行われるため、ドリプンプレートは全体的に強度、耐摩耗性が向上するとともに、タービンシェル及びプレ

ードの低下した耐久性、強度等を回復させることができる。

[0019]

請求項2の製造方法によれば、具体的に、第2工程での熱処理後に回転体が所定温度まで冷却された時点で急冷を行えばよいため、熱処理後の冷却から焼き入れの急冷への移行時間を実質的になくすことができる。したがって、ここでは、回転体の製造に要する時間を短縮できる。

[0020]

請求項3の製造方法では、具体的に、上記のような温度条件に従って、ロウ付け及び焼き入れを1つの熱処理の課程で行うことで、製造コストの低減等を図ることとしている。...

[0021]

請求項4の製造方法によれば、回転体の冷却の際の温度のばらつきが抑えられているため、ロウ付けにより生じ得る回転体の歪みを抑えることができる。

[0022]

また、タービンシェルは、一般に、高張力性素材である極軟鋼を材質としているが、従来はドリブンプレートにのみ高周波焼き入れを行っていたため、タービンシェルは、ロウ付けの熱処理によってその特性を失ったままの状態となり、耐久性、強度等が低下してしまう問題があった。

[0023]

しかし、請求項5の製造方法によれば、前述のように、回転体全体が焼き入れされることから、タービンシェル及びブレードの機械的特性も回復させることができる。

[0024]

請求項6の回転体では、上記の製造方法に従って製造されることで、ドリブンプレート の強度が向上し、また、タービンシェル及びプレードの機械的特性が回復されている。

【発明を実施するための最良の形態】

[0025]

[トルクコンバータの回転体]

図1に、本発明の一実施形態が採用された回転体10を備えたトルクコンバータ1を示す。

[0026]

このトルクコンバータ1は、エンジン側のクランクシャフト(図示せず)からトランスミッション側のメインドライブシャフト(図示せず)にトルクを伝達するためのものであり、フロントカバー3と、インペラー5と、回転体10と、ロックアップ装置7とを備えている。

[0027]

回転体10は、タービンシェル11と、複数のタービンブレード13と、ロックアップ装置7の構成要素でもあるドリブンプレート25とを有している。タービンシェル11は、極軟鋼(最大炭素含有量が0.15%の炭素鋼、以下、SPHCともいう。)を材質とする環状の部材である。タービンシェル11は、外周部と内周部との間の領域がフロントカバー3側に膨んだ形状に形成されており、インペラー5側を向く内面11aと、フロントカバー3側を向く背面11bとを有している。タービンプレード13は、タービンシェル11と同じく極軟鋼を材質とするプレート状の部材である。タービンブレード13はそれぞれ、タービンシェル11の内面11aに円周方向に並べて放射状に配置され、後述するロウ付けによりタービンシェル11に固定される。ドリブンプレート25は、S35Cを材質とする環状の部材であり、タービンシェル11の背面11bに、後述するようにスポット溶接により固定されている。ドリブンプレート25の外周部には、ロックアップ装置7のトーションスプリング23(後述)を周方向から支持するための複数の爪25aがフロントカバー3側に延びて形成されている。

[0028]

ロックアップ装置7は、クランクシャフト(図示せず)からのトルクをメインドライブシャフトに直接伝達するための装置であり、ピストン21と、複数のトーションスプリン

グ23と、ドリブンプレート25とを備えている。ピストン21は、外周部がフロントカバー3に当接して一体回転可能な円板状部材である。ピストン21の外周部には、ドリブンプレート25の爪25aと共にトーションスプリング23を円周方向から支持するための突出部21aがタービンシェル11側に延びて形成されている。トーションスプリング23は、ピストン21とドリブンプレート25とを回転方向に弾性的に連結するためのものであり、円周方向の両端部がそれぞれ爪25a及び突出部21aに支持される。

[0029]

[トルクコンバータの回転体の製造方法]

次に、本発明のトルクコンバータの回転体の製造方法について説明する。

[0030]

図2に、本発明の一実施形態が採用されたトルクコンバータの回転体の製造方法の概要を示す。なお、図中、実線で示した曲線は、本発明の製造方法による場合の温度変化を示し、曲線Aは、回転体10の背面11bの温度変化、曲線Bは回転体10の内面11aの温度変化をそれぞれ示す。また、破線で示した曲線は、従来の製造方法による場合の温度変化を示し、曲線Cは回転体の背面の温度変化、曲線Dは回転体の内面の温度変化をそれぞれ示す。

[0031]

この製造方法は、上記回転体10の製造方法であって、第1工程と、第2工程と、第3 工程とを備えている。

[0032]

第1工程では、タービンシェル11の背面11bにドリブンプレート25をスポット溶接により固定する。スポット溶接は、公知の方法により行われる。

[0033]

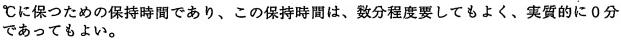
第2工程では、タービンシェル11及びタービンブレード13の一体物を加熱してタービンシェル11にタービンブレード13を口ウ付けにより固定する。ロウ付けは、具体的には、タービンシェル11の内面11aに複数のタービンブレード13を周方向に等間隔で放射状に配置したあと、タービンブレード13とタービンシェル11との間に銅を主成分とするロウ材(銅ロウ、融点1083℃)を配置して、所定の炉内で加熱することにより行う。なお、ロウ材としては、銅ロウの他に、アルミニウムロウ(融点650℃)等が挙げられる。なお、ここで用いられる炉は、バッチ式、搬送式等、いずれの処理形式のものであってもよい。

[0034]

第2工程では、まず、15分程度かけて炉を少なくともロウ付けに用いられるロウ材の融点に達するまで、好ましくは1100℃まで加熱する。そして、回転体10の温度が最高点に達してから5分間その状態を保持してロウ付けを行う。そして、炉の加熱を止めることにより、ドリプンプレート25の焼き入れに適した焼き入れ適正温度に達するまで、好ましくは850℃になるまで徐冷する。このとき、回転体10は、炉内で各部位の温度のばらつきが抑えられるようにして均一冷却される。また、炉内での回転体10の徐冷は、回転体10の温度分布(各部位の温度のばらつき)が100℃以内(好ましくは40℃以内)に収まるよう保持される。この徐冷の際の温度制御の方法としては、例えば、炉内部から回転体10を炉外部へ搬送して冷却する際に、炉からの輻射熱を遮断する方法や回転体10を回転させる方法が挙げられる。

[0035]

第3工程では、第2工程での徐冷に続けて、回転体10に対し急冷を行うことにより焼き入れを行う。焼き入れは、具体的には、回転体10の温度が焼き入れ適正温度に達した時点で回転体10を炉内から取り出して、浴中に浸漬して急冷することにより行う。ここで用いられる浴としては、水浴、塩浴等が挙げられるが、特に限定されない。この焼き入れは、第2工程での徐冷開始から10分程度で終了する。なお、図2において、曲線A,Bは、平坦な部分を有しているが(図中、〇で囲んだ部分)、これは、回転体10全体において温度のばらつきがなくなるよう回転体10を焼き入れ適正温度、好ましくは850



[0036]

このような方法によれば、ドリブンプレート25は、回転体10ごと焼き入れされることによって硬度が確保される。したがって、ここでは、ロックアップ装置7の作動時にトーションスプリング23によって繰り返し当接される爪25aに対し、ロウ付けの後で別途高周波焼き入れ等を施す必要がなく、回転体10の製造に係る工程数を省略することができる。

[0037]

また、この方法によれば、焼き入れは、第2工程での熱処理後に行われるため、ロウ付けの際の熱量を利用してエネルギーロスを減らすことができる。したがって、ここでは、省エネ効果による製造コストの低減を図ることができる。

[0038]

さらに、この方法によれば、ドリブンプレート25全体に対して焼き入れが施されるため、ドリブンプレート25の強度、耐久性が良くなる。

[0039]

また、タービンシェル11及びタービンブレード13は、上述のように、高張力性素材で構成されているが、ロウ付けの際の熱処理によって耐久性、強度、耐疲労性等が低下してしまう。しかし、本発明の方法によれば、回転体10全体が急冷されるため極軟鋼性であっても、これらの低下した機械的特性を回復させることができる。したがって、例えば、ロウ付け後のタービンブレード13の強度等の低下を補うために予め板厚を厚くするといった措置を講じる必要もなくなる。

【実施例】

[0040]

以下、実施例に基づいて本発明を具体的に説明する。

ここでは、次のような手順に従って、本発明の製造方法により得られた回転体のタービンシェル及びタービンブレードの性能の回復の程度の評価を行った。

[0041]

まず、上記タービンシェル及びタービンブレードと同じ材質(SPHC)から2種の試験片(引張試験片及び衝撃試験片)を作成した。引張試験片は、JIS Z 2201に従って作成した5号引張試験片(板厚:1.49~1.59mm)である。衝撃試験片は、JIS Z 2202に従って作成した2V試験片(3枚重ね板厚:4.75~4.87mm)である。

[0042]

次に、各試験片について、1)何ら加熱処理を行わない、2)ロウ付けのみを行う、3)ロウ付けに加えて焼き入れをさらに行う、の3通りの処理を施した。なお、3)の焼き入れでは、焼き戻しもさらに行った。

[0043]

ロウ付けでは、各試験片を炉内に配置し、1100℃で5分間保持することにより加熱処理を行い、熱処理後徐令した。なお、ここでは、試験片に実際にロウを用いることなく加熱処理のみを行った。

[0044]

また、焼き入れでは、ロウ付けでの徐冷後、850℃に達した時点で各試験片を浴中に 浸漬して急冷を行った。なお、焼き入れ後の焼き戻しは、各試験片を炉内に配置し、180℃で1.5時間保持することにより行った。

[0045]

以上の処理の後、各試験片に対し、引張試験及びシャルピー衝撃試験を行って、0.2 %耐力、引張強さ、伸び及び衝撃値をそれぞれ3種の方向(軸方向L、直角方向T、45 。方向D)について測定した。なお、引張試験及びシャルピー衝撃試験の試験方法、並び に0.2%耐力、引っ張り強さ、伸び、衝撃値の測定方法は、公知の方法に従って行った 【0046】 これらの測定結果を表1に示す。 【0047】 【表1】

			引張	引張試験		シャルピー衝撃試験	
L 279 377 40.8 T 318 376 39.9 D 294 370 43.5 L 206 337 39.8 T 204 336 40.1 D 205 332 42.1 L 280 394 36.4 T 296 421 21.8 D 241 377 37.6	熱処理 公 分	試験片 方向	0.2% 耐力 (N/mm²)	引張強さ (N/mm²)	伸び (%)	衝撃値 (J)	
T 318 376 39.9 D 294 370 43.5 L 206 337 39.8 T 204 336 40.1 D 205 332 42.1 L 280 394 36.4 T 296 421 21.8 D 241 37.6		Γ	279	377	40.8	43	
D 294 370 43.5 L 206 337 39.8 T 204 336 40.1 D 205 332 42.1 L 280 394 36.4 T 296 421 21.8 D 241 37.6 37.6	Θ	Τ	318	376	39.9	42	
L 206 337 39.8 T 204 336 40.1 D 205 332 42.1 L 280 394 36.4 T 296 421 21.8 D 241 37.6 37.6		D	294	370	43.5	44	
T 204 336 40.1 D 205 332 42.1 L 280 394 36.4 T 296 421 21.8 D 241 377 37.6		7	506	337	39.8	42	<u> </u>
D 205 332 42.1 L 280 394 36.4 T 296 421 21.8 D 241 377 37.6	©	Т	204	336	40.1	43	
L 280 394 36.4 T 296 421 21.8 D 241 377 37.6		D	205	332	42.1	45	
T 296 421 21.8 D 241 377 37.6		T	280	394	36.4	43	
241 377 37.6	©	1	296	421	21.8	44	
		D	241	377	37.6	46	

表1に示すように、焼き入れまで行った試験片は、ロウ付けのみを行った場合に比べ、 0.2%耐力、引張強さが増大し、伸びは抑えられるとともに、シャルピー衝撃試験の結果も向上している。したがって、本発明の回転体の製造方法によれば、ロウ付けによって 一度低下したタービンシェル及びタービンプレードの機械的特性が回復されることがわか る。

[0048]

[他の実施形態]

(a) タービンシェル、タービンプレード、ドリブンプレート及びロウの材質は、上記のものに特に限定されない。

[0049]

(b)上記製造方法において、回転体の温度、加熱時間等の各種条件は、厳密に上記の通りである必要はない。

[0050]

(c) ドリブンプレートのタービンシェルに対する固定方法は、スポット溶接に限定されない。

[0051]

(d)上記製造方法において、第2工程では、回転体10を、焼き入れ適正温度に代えて、力学的溶融温度(700~800℃、好ましくは730℃)に達するまで徐冷するとともに、第3工程では、このような温度に達した時点で急冷しても良い。

【産業上の利用可能性】

[0052]

本発明を利用すれば、ドリブンプレートは、熱処理の際の熱量を利用して回転体ごと焼き入れすることによってドリブンプレートが焼き入れされるため、ロウ付けの後で別途高周波焼き入れを行う工程を省略することができる。したがって、ここでは、工程数を減らせるとともにエネルギーの消費量を抑制して、製造コストを低減することができる。

[0053]

また、ドリブンプレート全体に対して焼き入れを行うため、従来の高周波焼き入れのような部分的な焼き入れと異なり、ドリブンプレートの強度、耐久性を向上させることができるとともに、タービンシェル及びプレードのロウ付けによって低下した耐久性、強度等を回復させることができる。

【図面の簡単な説明】

[0054]

【図1】本発明の一実施形態が採用された回転体を含むトルクコンバータを示す部分 断面図。

【図2】本発明の一実施形態が採用されたトルクコンバータの回転体の製造方法の概要を示す説明図。

【符号の説明】

[0055]

1 トルクコンバータ

7 ロックアップ装置

10 回転体

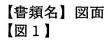
11 タービンシェル

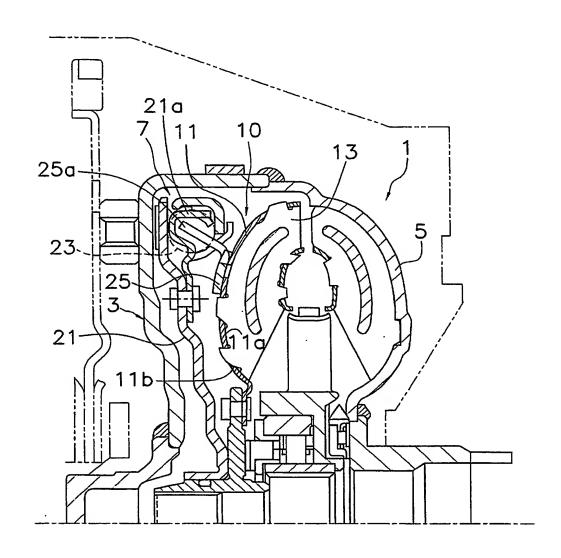
11a 内面

11b 背面

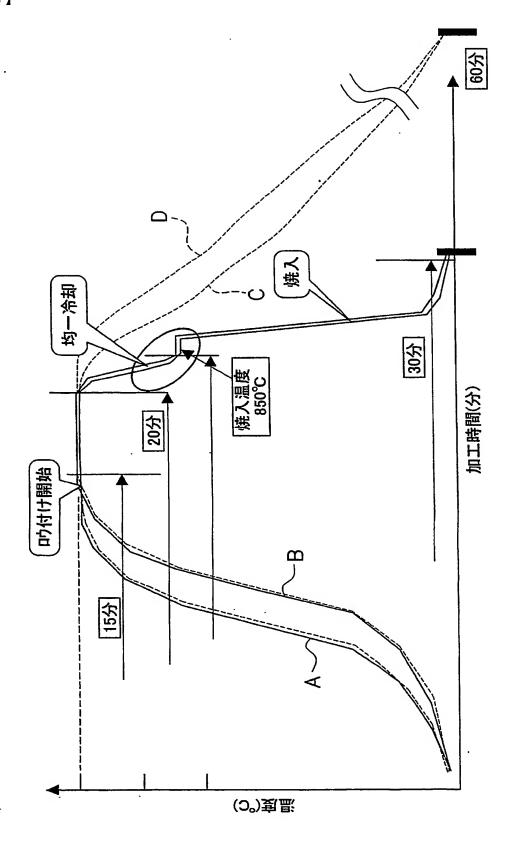
13 タービンブレード

25 ドリプンプレート





【図2】



【書類名】要約書

【要約】

【課題】 トルクコンバータの回転体の製造に係るコストを低減することにある。

【解決手段】 このトルクコンバータ1の回転体10の製造方法は、トルクコンバータ1のタービンシェル11と、タービンシェル11の内面11aに固定される複数のタービンブレード13と、タービンシェル11の背面11bに固定されるロックアップ装置7のドリブンプレート25とから構成される回転体10の製造方法であって、第1工程と、第2工程と、第3工程とを備えている。第1工程では、タービンシェル11にドリブンプレート25を固定する。第2工程では、タービンシェル11及び複数のタービンブレード13を加熱してタービンシェル13に複数のタービンブレード13をロウ付けにより固定する。第3工程では、第2工程の後に回転体10の急冷を行う。

【選択図】 図2

特願2003-369296

出願人履歴情報

識別番号

[000149033]

1. 変更年月日

1995年10月30日

[変更理由]

名称変更

住 所

大阪府寝屋川市木田元宮1丁目1番1号

氏 名

株式会社エクセディ